

日 本 国 特 許 庁 JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日 Date of Application:

2003年 4月25日

出 願 番 号 Application Number:

人

特願2003-122959

[ST. 10/C]:

[JP2003-122959]

出 願
Applicant(s):

ジヤトコ株式会社



2004年 1月30日

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office 今井康



【書類名】

特許願

【整理番号】

20020133

【あて先】

特許庁長官殿

【国際特許分類】

F16H 61/04

【発明の名称】

自動変速機の油圧制御装置

【請求項の数】

8

【発明者】

【住所又は居所】

静岡県富士市今泉700番地の1

ジヤトコ株式会社内

【氏名】

加藤 芳章

【特許出願人】

【識別番号】

000231350

【氏名又は名称】

ジヤトコ株式会社

【代理人】

【識別番号】

100119644

【弁理士】

【氏名又は名称】

綾田 正道

【選任した代理人】

【識別番号】

100105153

【弁理士】

【氏名又は名称】

朝倉悟

【手数料の表示】

【予納台帳番号】

146261

【納付金額】

21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】

明細書 1

【物件名】

図面 1

【物件名】

要約書 1

【プルーフの要否】

要

【書類名】 明細書

【発明の名称】 自動変速機の油圧制御装置

【特許請求の範囲】

【請求項1】 発進要素として、湿式クラッチを備えた自動変速機の油圧制御装置において、

前記湿式クラッチ及び各変速機潤滑部位に対し潤滑油を供給する潤滑油路上に 潤滑油を冷却する冷却手段を設け、

前記冷却手段を介して上流と下流の双方で、潤滑流量制御を実行することを特 徴とする自動変速機の油圧制御装置。

【請求項2】 請求項1に記載の自動変速機の油圧制御装置において、

前記潤滑油路上であって、前記冷却手段の上流に、潤滑圧を制御可能な潤滑圧 制御用調圧弁を設けたことを特徴とする自動変速機の油圧制御装置。

【請求項3】 請求項2に記載の自動変速機の油圧制御装置において、

前記潤滑圧制御用調圧弁に対し、指令信号を出力する調圧制御手段と、

油温が低油温よりも低いかどうかを判断する低油温判断手段を設け、

前記調圧制御手段は、低油温と判断されたときは、所定油圧より低い潤滑圧指 令信号を出力することを特徴とする自動変速機の油圧制御装置。

【請求項4】 請求項3に記載の自動変速機の油圧制御装置において、

前記湿式クラッチの締結状態を検出する締結状態検出手段を設け、

前記調圧制御手段は、湿式クラッチがスリップ状態と検出されたときは、潤滑 圧を高くすることを特徴とする自動変速機の油圧制御装置。

【請求項5】 請求項1ないし4に記載の自動変速機の油圧制御装置において、

前記潤滑油路上であって、前記冷却手段の下流に、潤滑油を分配可能な潤滑分配制御用切換弁を設けたことを特徴とする自動変速機の油圧制御装置。

【請求項6】 請求項5に記載の自動変速機の油圧制御装置において、

前記潤滑分配制御用切換弁を、前記変速機潤滑部位と前記湿式クラッチへの潤滑流量の分配比率を少なくとも2段階以上切り換え可能な切換弁としたことを特徴とする自動変速機の油圧制御装置。

【請求項7】 請求項6に記載の自動変速機の油圧制御装置において、

前記湿式クラッチを発進クラッチとし、

前記潤滑分配制御用切換弁に対し、指令信号を出力する分配制御手段と、

前記発進クラッチの締結状態を検出する締結状態検出手段と、

を設け、

前記分配制御手段は、前記発進クラッチが完全締結状態または非締結状態と検 出されたときは、前記発進クラッチの潤滑量配分を少なくすることを特徴とする 自動変速機の油圧制御装置。

【請求項8】 請求項7に記載の自動変速機の油圧制御装置において、

前記分配制御手段は、前記発進クラッチがスリップ状態と検出されたときは、 前記発進クラッチの潤滑量配分を多くすることを特徴とする自動変速機の油圧制 御装置。

【発明の詳細な説明】

 $[0\ 0\ 0\ 1]$

【発明の属する技術分野】

本発明は、ベルト式無段変速機の発進クラッチの潤滑制御に関する。

[0002]

【従来の技術】

従来、湿式発進クラッチにおいては、出力軸の中空部が潤滑油路となっており、軸芯給油方式で、湿式クラッチ部の潤滑を行う技術として、例えば非特許文献 1に記載の技術が知られている。この文献には、湿式発進クラッチに供給する潤 滑油として、オリフィスを介したポンプ吐出圧を供給している。

[0003]

【非特許文献1】

発行日2001年6月2日

ホンダマルチマチック サービスマニュアル (4-18参照)

[0004]

【発明が解決しようとする課題】

しかしながら、上述の従来技術にあっては、オイルポンプリリーフ弁通過後の

オイルクーラを通過していない熱いオイルが、潤滑対象部位にかかるため、冷却 効率は非常に悪く、多量の潤滑油を必要とする。よって、油量収支上不利となっ て燃費悪化を招く虞があった。

[0005]

本発明は、上述のような問題点に着目してなされたもので、潤滑部位に対して 潤滑油を効率よく供給することで、油量収支の向上を図ることが可能な自動変速 機の油圧制御装置を提供することを目的とする。

[0006]

【課題を解決するための手段】

上述の目的を達成するため、請求項1に記載の発明では、湿式クラッチ及び各変速機潤滑部位に対し潤滑油を供給する潤滑油路上に、潤滑油を冷却する冷却手段を設け、冷却手段の上流と下流の双方で潤滑流量制御を実行することとした。

[0007]

請求項2に記載の発明では、潤滑油路上であって、冷却手段の上流に、潤滑圧 を制御可能な潤滑圧制御用調圧弁を設けたこととした。

[0008]

請求項3に記載の発明では、潤滑圧制御用調圧弁に対し、指令信号を出力する 調圧制御手段と、油温が低油温よりも低いかどうかを判断する低油温判断手段を 設け、調圧制御手段は、低油温と判断されたときは、所定油圧より低い潤滑圧指 令信号を出力することとした。

[0009]

請求項4に記載の発明では、湿式クラッチの締結状態を検出する締結状態検出 手段を設け、調圧制御手段は、湿式クラッチがスリップ状態と検出されたときは 、潤滑圧を高くすることとした。

[0010]

請求項5に記載の発明では、潤滑油路上であって、冷却手段の下流に、潤滑油を分配可能な潤滑分配制御用切換弁を設けたこととした。

$[0\ 0\ 1\ 1]$

請求項6に記載の発明では、潤滑分配制御用切換弁を、変速機潤滑部位と湿式

クラッチへの潤滑流量の分配比率を少なくとも2段階以上切り換え可能な切換弁 とした。

[0012]

請求項7に記載の発明では、湿式クラッチを発進クラッチとし、潤滑分配制御用切換弁に対し、指令信号を出力する分配制御手段と、発進クラッチの締結状態を検出する締結状態検出手段を設け、分配制御手段は、発進クラッチが完全締結状態または非締結状態と検出されたときは、発進クラッチの潤滑量配分を少なくすることとした。

[0013]

請求項8に記載の発明では、分配制御手段は、発進クラッチがスリップ状態と 検出されたときは、発進クラッチの潤滑量配分を多くすることとした。

[0014]

【発明の作用および効果】

請求項1記載の湿式多板クラッチを備えた自動変速機の油圧制御装置にあっては、湿式クラッチ及び各変速機潤滑部位に対し潤滑油を供給する潤滑油路を設け、潤滑油路の上流に潤滑油を冷却する冷却手段を設けた。これにより、冷却された潤滑油を供給可能となり、油温冷却効果に基づく変速機ユニット全体の冷却効率の向上を図ることができる。

[0015]

請求項2記載の自動変速機の油圧制御装置にあっては、冷却手段の上流側に潤滑圧制御用調圧弁を設けた。また、通常、エンジン回転数が低いと、それに応じて潤滑流量が低下する。これに対し、本願発明では、エンジン回転数が低いときでも、潤滑圧制御用調圧弁により必要な潤滑量を供給することができる。また、冷却手段を経由させる際の管路抵抗を考慮した潤滑圧に設定することが可能となり、必要な潤滑量を供給することができ、冷却効率の向上を図ることができる。

[0016]

請求項3記載の自動変速機の油圧制御装置にあっては、油温が設定された低油 温よりも低いときは、所定油圧より低い潤滑圧指令信号を出力することとした。 これにより、冷却の必要がないときには、流量を少なめに調整して油温の適正範 囲への上昇を図ることができる。

$[0\ 0\ 1\ 7]$

請求項4記載の自動変速機の油圧制御装置にあっては、湿式クラッチがスリップ状態と検出された場合は潤滑圧を高くすることで、潤滑流量を増大させることができる。これにより、スリップによる発熱を確実に防止すると共に、クラッチプレートの耐久性の向上を図ることができる。

[0018]

請求項5記載の自動変速機の油圧制御装置にあっては、冷却手段の下流側に潤滑油を分配することが可能な潤滑分配制御用切換弁を設けたことで、各潤滑部位に対する潤滑流量を適宜に調整分配することができる。

[0019]

請求項6記載の自動変速機の油圧制御装置にあっては、潤滑分配の分配比を少なくとも2段階以上切換可能な潤滑分配制御用切換弁としたことで、各潤滑部位に対する潤滑流量を、よりきめ細かく分配することができる。

[0020]

請求項7記載の自動変速機の油圧制御装置にあっては、湿式クラッチを発進クラッチとし、完全締結もしくは非締結状態と判断したときには、発進クラッチの潤滑量分配を少なくすることとした。これにより、発熱量が少ない場合には、必要最小限の潤滑量を供給することができる。また、例えば、潤滑圧制御用調圧弁による潤滑圧を高く設定し、潤滑分配制御用切換弁により発進クラッチへの潤滑量を少なく設定することで、発進クラッチ以外の各潤滑部位の潤滑量を多くすることができる。すなわち、潤滑圧制御用調圧弁と潤滑分配制御用切換弁を組み合わせて制御することで、発進クラッチだけでなく各潤滑部位の潤滑量を適宜制御することができる。

[0021]

請求項8記載の自動変速機の油圧制御装置にあっては、スリップ状態と判断したときには、発進クラッチの潤滑量分配を多くすることとした。例えばクラッチのスリップ制御によってクリープトルクを発生する発進クラッチの場合は、スリップ量が多く、しかも長時間継続される可能性がある。よって、スリップ状態の

ときは潤滑量を多くすることで、発熱を防止すると共に、耐久性の向上を図ることができる。

[0022]

【発明の実施の形態】

以下、本発明の実施の形態を図面に基づいて説明する。

(実施の形態1)

[0023]

図1は実施の形態1における変速機ユニットの電磁多板クラッチ周辺を表す断面図である。エンジンからの出力トルクは、電磁多板クラッチ5、前後進切換機構30からベルト式無段変速機40に出力される。前後進切換機構30は、ベルト式無段変速機40の入力軸と一体に回転するサンギア31と、ピニオンキャリヤ32と、入力シャフト1と一体に回転するリングギア33から構成された遊星歯車機構と、ピニオンキャリヤ32を変速機ケース3に固定する後退ブレーキ35と、サンギア31とリングギア33を締結する前進クラッチ36から構成されている。ベルト式無段変速機40については一般に知られた構成であり、説明を省略する。

[0024]

以下、発進クラッチである電磁多板クラッチ5について詳述する。3は変速機ケース、4は変速機ケース3の前端開口に取着した入力クラッチハウジングを示す。入力クラッチハウジング4には、ボルト12によりフロントカバー11が取着され、これによりトーショナルダンパ6を収装する大気開放された第1収装室4aを画成している。また、変速機ケース3,入力クラッチハウジング4の一部及びフロントカバー11により油潤滑が成される第2収装室3aを画成している

[0025]

変速機ケース3及び入力クラッチハウジング4の間にはオイルポンプ2を介在させている。このオイルポンプ2は、ポンプハウジング2a及びポンプカバー2bにより画成される空間内に内接歯車ポンプ要素を収納して構成した通常のギヤポンプである。ポンプカバー2bの内周に固定の中空スリーブ2cを嵌着し、こ

の中空スリーブ2 c内に入力シャフト1を回転自在に挿着する。

[0026]

入力クラッチハウジング4内に突出する入力シャフト1の前端部上には電磁多板クラッチ5が配置されている。この電磁多板クラッチ5は、パイロットクラッチ22と、このパイロットクラッチ22の外周に配置したメインクラッチ15と、このパイロットクラッチ22の内周に配置したローディングカム17から構成されている。

[0027]

メインクラッチ15の入力ドラム13は、入力ハブ7をナット8により固定する軸部13bと、オイルシール9との摺動部である小径軸13dと、入力ドラム13をフロントカバー11によりベアリング10を介して支持するベアリング支持部13eから構成されている。

[0028]

図示しないエンジンの動力はドライブプレート6bと一体となったトーショナルダンパ6,入力ハブ7を介してメインクラッチ15の入力ドラム13,14(ドライブ側)に伝達される。動力伝達部品は、トーショナルダンパ6の出力メンバ6aと一体回転可能な入力ドラム13に固定された入力ハブ7と、入力ドラム13とスプライン嵌合する入力ドラム14と、入力ドラム14と一体回転可能に嵌合するパイロットクラッチ22のロータ24から構成されている。ロータ24の一端24aは、オイルポンプ2の駆動爪になっている。

[0029]

電磁石22aに電磁力が発生し、リテーニングプレート22b及び金属プレート22cが引きつけられることでパイロットクラッチ22が締結すると、ローディングカム17にエンジン回転が入力され、ローディングカム17は、ボールが傾斜面を転動するカム作用によりメインクラッチハブ16(ドリブン側)にスラスト力が発生する。一方その反力として、スラストベアリング27を介して、入力ドラム14,ロータ24及び電磁石22aをスナップリング20で止められたリターン皿ばね19に抗してスラスト力が作用する。

[0030]

ところで、メインクラッチハブ16は、入力シャフト1とスプライン嵌合する とともに、入力ドラム14側が左方移動して、メインクラッチ15側にクラッチ プレート15cが一体回転可能に嵌合している。

$[0\ 0\ 3\ 1]$

メインクラッチハブ16側は、摩擦材フェーシングが両面に接着された、フェーシングプレート15bがメインクラッチハブ16と一体回転可能に嵌合している。クラッチプレート15cと、フェーシングプレート15bとは、軸方向交互に配置されている。

[0032]

次に電磁式多板クラッチ5の潤滑について説明する。

図示しないコントロールバルブ回路から供給される潤滑油は、図中の矢印Aで表されるように、入力シャフト1の開口部1 a \rightarrow 中空部1 b \rightarrow 開口部1 c を介して、遠心ポンプ作用により、パイロットクラッチ22、メインクラッチ部15を潤滑する。入力ドラム13、14には、複数の開口部(図示せず)が配置され、潤滑油は、この開口部を経由して、フロントカバー11と、クラッチハウジング4とで密封された空間に溜まり、クラッチハウジング4の下端部に開口するドレーンポート4bを経由して、変速機ケース3側に設けられたオイルパン部にリターンされる。

[0033]

また、ロータ24に設けられたオイルポンプ駆動爪24a近傍に設けられた潤滑油路から、図中の矢印Bで表されるように、ロータ24→軸受部22eを潤滑すると共に、電磁石22aの冷却を行う。このように、パイロットクラッチ22及びメインクラッチ15のクラッチプレート15cと、軸受部22e及び電磁石22aの潤滑は、異なる潤滑系統により行われる。

[0034]

図2は、実施の形態1におけるベルト式無段変速機の油圧回路図である。

図において、51は油路52から供給されたオイルポンプ50の吐出圧を、ライン圧(プーリクランプ圧)として調圧するプレッシャレギュレータバルブである。油路52には油路53が連通されている。油路53はベルト式無段変速機8

1に、プーリクランプ圧を供給するプーリクランプ圧供給油路である。また、油路53に連通された油路54は、パイロットバルブ57の元圧を供給する。

[0035]

また、プレッシャレギュレータバルブ51からドレンされた油圧は、油路56を介して潤滑圧制御用調圧弁82へ供給される。コントロールユニットからの指令に基づいてソレノイド84から信号圧を潤滑圧制御用制御弁82に出力し、これにより潤滑流量制御を行う(請求項2に対応)。この潤滑流量制御によりソレノイド84からの信号圧に比例した潤滑流量を調圧する。潤滑圧制御用調圧弁82で調圧された油は油路83を介して、オイルクーラ76を通過することにより冷却される(請求項1に対応)。

[0036]

この油路 5 6 には、プーリクランプ圧を供給する油路 5 3 から分岐した油路 5 5 が連通されている。この油路 5 5 の油圧はオリフィスにより減圧され、油路 5 6 に供給される。油路 5 6 にはクラッチレギュレータバルブ 5 9 が繋がっており、このクラッチレギュレータバルブ 5 9 によって油路 5 6 および油路 6 0 の油圧を調圧する。この油路 6 0 の油圧は前進クラッチ 3 6 のピストン室へ供給される

[0037]

冷却された潤滑油は、油路 7 7→オイルフィルタ 7 8→油路 7 9 を経てベルト 潤滑油供給ノズル 8 0 から噴射され、ベルト式無段変速機 8 1 のベルト潤滑を行 う。また、オイルフィルタ 7 8→油路 7 1 を経てディファレンシャルギアのギヤ 潤滑等、各種の潤滑油等に用いられ、再びオイルパンに回収される。また、オイ ルフィルタ 7 8→油路 6 9, 7 0 へと供給され、電磁多板クラッチ 5 のメインク ラッチ 1 5 及びパイロットクラッチ 2 2 への潤滑油を供給する。

[0038]

ここで、油路69には大オリフィス301、油路70には小オリフィス302 が設けられている。これら油路69,70は、潤滑分配制御用切換弁72に接続 されている。この潤滑分配制御用切換弁72は、リターンスプリング72aと、 スプールバルブ72bから構成されている。リターンスプリング72aと対向す る側には、潤滑制御用の3方デューティソレノイド73からの信号圧が供給される(請求項5に対応)。

[0039]

コントロールユニットの指令に基づいて、3方デューティソレノイド73により、パイロット圧がデューティ0%、50%、100%の3段階の信号圧に変換され、この信号圧がリターンスプリング72aのスプリング力に抗してスプールバルブ72bの位置を制御する。これにより、潤滑分配制御用切換弁72の位置を制御することで潤滑制御が行われる(請求項6に対応)。

[0040]

図3は、実施の形態1における潤滑圧信号圧の設定を表すフローチャートである。

[0041]

ステップ101では、油温Tが極低温 T_1 よりも低いかどうかを判断する。低い場合はステップ110へ、高い場合はステップ102へ進む。

[0042]

ステップ102は、スロットル開度、エンジン回転数、クラッチ回転数、車速 、ブレーキ信号、セレクト信号の読み込みを行い、ステップ103進む。

[0043]

ステップ103は、ライン圧信号圧の設定を行い、ステップ104進む。

[0044]

ステップ104は、エンジン回転数がクラッチ回転数に等しいかどうかを判断する。等しい場合はステップ105へ、異なる場合はステップ107へ進む。

[0045]

ステップ105では、潤滑圧制御用調圧弁82を制御する潤滑圧信号圧PlubsをMAP2に基づいて設定し(図4参照)、ステップ106へ進む。

[0046]

ステップ106では、分配信号圧 P_{ds} をHighに設定し(図5参照)、本制御フローを終了する。

[0047]

ステップ107では、車速0、ブレーキがON状態、Nレンジのいずれかの状態にあるかどうかを判断する。いずれかに当てはまる場合はステップ105へ進み、いずれの状態でも無い場合はステップ108へ進む。

[0048]

ステップ108では、潤滑圧信号圧 P_{lubs} をMAP1に基づいて設定し(図4参照)、ステップ109へ進む。

[0049]

ステップ109では、分配信号 $\mathbb{E}P_{ds}$ を \mathbb{E} Lowに設定し(図5参照)、本制御フローを終了する。

[0050]

ステップ110では、極低温状態における潤滑圧信号圧 P_{1ubs} をMAP3に基づいて設定し(図4参照)本制御フローを終了する。

[0051]

図6は、実施の形態1における潤滑分配制御用切換弁72の潤滑切換作動を表す概略図である。

[0052]

図6(a)は3方デューティソレノイド73が P_{ds} =lowの場合を表す図である。このとき、潤滑分配制御用切換弁72によって、大オリフィス301経由の油路69のみ油路74と連通され、小オリフィス302経由の油路70は遮断される。よって、油路74へ供給される油は大潤滑量であり、メインクラッチ15及びパイロットクラッチ22にも大量の油が供給される。

[0053]

図6 (b) は3方デューティソレノイド73がPds=Highの場合を表す図である。このとき、潤滑分配制御用切換弁72によって、大オリフィス301経由の油路69と油路74とは遮断され、小オリフィス302経由の油路70と油路74とが連通される。よって、油路74へ供給される油は小潤滑量であり、メインクラッチ15及びパイロットクラッチ22へ供給される油も少量である。

[0054]

上述の構成に基づいた潤滑流量制御及び潤滑分配制御について、下記に示す状

況に分けて説明する。

[0055]

(極低温時、かつ、車両停止時)

〔潤滑流量制御〕

油温Tが T_1 以下の場合、つまり極低温のときは、図3のフローチャートにおいて、ステップ101で油温 $T \ge T_1$ であるので、ステップ110へ進む。そして、図4に示すMAP3に基づいて、潤滑流量を決定する。このとき、極低温時には、油温の上昇を図るために潤滑流量は少なめに設定されることとなる。

〔潤滑切換制御〕

極低温時と判断されるため、Pds=Highの指令が出力され、クラッチプレートへの小オリフィス302による小潤滑が行われる。これによりクラッチプレートにおける油温の上昇を更に促進する。

[0056]

(T>T1、かつ、完全締結時)

[潤滑流量制御]

ステップ101において、油温T>T₁であるため、ステップ102に進む。 ステップ102では、スロットル開度、エンジン回転数、クラッチ回転数、車速 、ブレーキ信号、セレクト信号の読み込みを行い、ステップ103へ進む。ステ ップ103で、ライン圧信号圧の設定を行う。ステップ104において完全締結 状態と判断され、ステップ105へ進む。そして、図4に示すMAP2に基づいて、 潤滑流量を決定する。

[潤滑切換制御]

3方デューティソレノイド 7 3 に対しデューティとして P_{ds} =Highの指令が出力され、クラッチプレートへの小オリフィス 3 0 2 による小潤滑が行われる。

[0057]

(T>T1、かつ、スリップ状態時)

「潤滑流量制御]

ステップ101において、油温 $T>T_1$ であるため、ステップ102に進む。 ステップ102では、スロットル開度、エンジン回転数、クラッチ回転数、車速

、ブレーキ信号、セレクト信号の読み込みを行い、ステップ103へ進む。ステップ103で、ライン圧信号圧の設定を行う。ステップ104においてスリップ 状態またはクラッチ非締結状態と判断され、ステップ107へ進む。ここで、車 両停止か否か判断し、スリップ状態と判断したら、ステップ108へ進み、図4 に示すMAP1に基づいて、潤滑流量が決定される。車両停止状態と判断したら、上 述の完全締結時のステップ105へ進む。そして、図4に示すMAP2に基づいて、 潤滑流量を決定する。

[潤滑切換制御]

3方デューティソレノイド73に対しデューティとして P_{ds} =Lowの指令信号が出力され、クラッチプレートへの大オリフィス301による大潤滑が行われる。

[0058]

以上説明したように、実施の形態1にあっては、前進クラッチ36及び電磁多板クラッチ5を含む湿式クラッチ及び各変速機潤滑部位に対し潤滑油を供給する潤滑油路77の上流に潤滑油を冷却するオイルクーラ76を設けた。これにより、冷却された潤滑油を供給可能となり、油温冷却効果に基づく変速機ユニット全体の冷却効率の向上を図ることができる(請求項1に対応)。

[0059]

また、オイルクーラ76の上流に潤滑圧制御用調圧弁82を設けた。また、通常、エンジン回転数が低いと、それに応じて潤滑流量が低下する。これに対し、本実施の形態では、エンジン回転数が低いときでも、潤滑圧制御用調圧弁82により必要な潤滑量を供給することができる。また、冷却手段を経由させる際の管路抵抗を考慮した潤滑圧に設定することが可能となり、必要な潤滑量を供給することができ、冷却効率の向上を図ることができる。(請求項2に対応)。

[0060]

また、油温が設定された低油温よりも低いときは、MAP3に基づく所定油圧より低い潤滑圧指令信号を出力することとした。これにより、冷却の必要がないときには、流量を少なめに調整して油温の適正範囲への上昇を図ることができる(請求項3に対応)。

$[0\ 0\ 6\ 1]$

また、電磁多板クラッチ5がスリップ状態と検出された場合は潤滑圧を高くすることで、潤滑流量を増大させることができる。これにより、スリップによる発熱を確実に防止すると共に、メインクラッチ15及びパイロットクラッチ22の耐久性の向上を図ることができる(請求項4に対応)。尚、電磁多板クラッチ5のスリップ状態に限らず、前進クラッチ36等の湿式クラッチのスリップ状態に基づいて、前進クラッチ36等への潤滑流量制御を実行しても良い。

[0062]

また、オイルクーラ76の下流側の潤滑油を分配することが可能な潤滑分配制御用切換弁72を設けた。これにより、各潤滑部位に対する潤滑流量を分配することができる(請求項5に対応)。

[0063]

また、潤滑分配の分配比を少なくとも2段階以上切換可能としたことで、各潤滑部位に対する潤滑流量を、よりきめ細かく分配することができる(請求項6に対応)。

[0064]

また、発進クラッチである電磁多板クラッチ 5 の締結状態に応じて潤滑分配制御用切換弁 7 2 に対して指令信号を出力することで、電磁多板クラッチ 5 の締結状態に応じた分配制御を行うことができる(請求項 7 , 8 に対応)。特に、電磁多板クラッチ 5 はスリップ制御によってクリープトルクを発生させるような場合、発熱量が大きい。これに対し、潤滑量を積極的に制御することで、メインクラッチ 1 5 及びパイロットクラッチ 2 2 の発熱を防止することができると共に、耐久性の向上を図ることができる。

[0065]

また、例えば、潤滑圧制御用調圧弁82により潤滑圧を高く設定し、潤滑分配制御用切換弁72の潤滑量を小さく設定することで、電磁多板クラッチ5以外の潤滑量(例えば、ベルト摺動部、デフギヤ及び前進クラッチ36への潤滑量)を多くすることができる。すなわち、潤滑圧制御用調圧弁82と潤滑分配制御用切換弁72の制御を組み合わせて行うことで、電磁多板クラッチ5以外の潤滑部位の潤滑流量を制御することができる。

【図面の簡単な説明】

[図1]

実施の形態 1 における変速機ユニットの電磁多板クラッチ周辺を表す断面図である。

【図2】

実施の形態1におけるベルト式無段変速機の油圧回路図である。

【図3】

実施の形態 1 における潤滑圧信号圧と分配信号圧の設定を表すフローチャートである。

【図4】

実施の形態1における潤滑圧信号圧とスロットル開度との関係を示すグラフである。

【図5】

実施の形態1における分配信号圧と発進クラッチ締結状態との関係を示す図で ある。

【図6】

実施の形態 1 における潤滑分配制御用切換弁の潤滑切換作動を表す概略図である。

【符号の説明】

- 1 入力シャフト
- 1 a 開口部
- 1 b 中空部
- 1 c 開口部
- 1 d 開口部
- 2 オイルポンプ
- 2 a ポンプハウジング
- 2 b ポンプカバー
- 2 c 中空スリーブ
- 3 変速機ケース

- 3 a 第 2 収装室
- 4 入力クラッチハウジング
- 4 a 第1収装室
- 4 b ドレーンポート
- 5 電磁多板クラッチ (発進クラッチ)
- 6 トーショナルダンパ
- 6 a スプライン
- 6b ドライブプレート
- 6 a 出力メンバ
- 7 入力ハブ
- 7a スプライン
- 9 オイルシール
- 10 ベアリング
- 11 フロントカバー
- 13 入力ドラム
- 13a 開口部
- 13b 軸部
- 13c 油孔
- 13d 小径軸
- 13e ベアリング支持部
- 14 入力ドラム
- 15 メインクラッチ
- 15a フローティングプレート
- 15b フェーシングプレート
- 15c クラッチプレート
- 15d リテーナ
- 15e スナップリング
- 16 入力クラッチハブ
- 16a 接触面

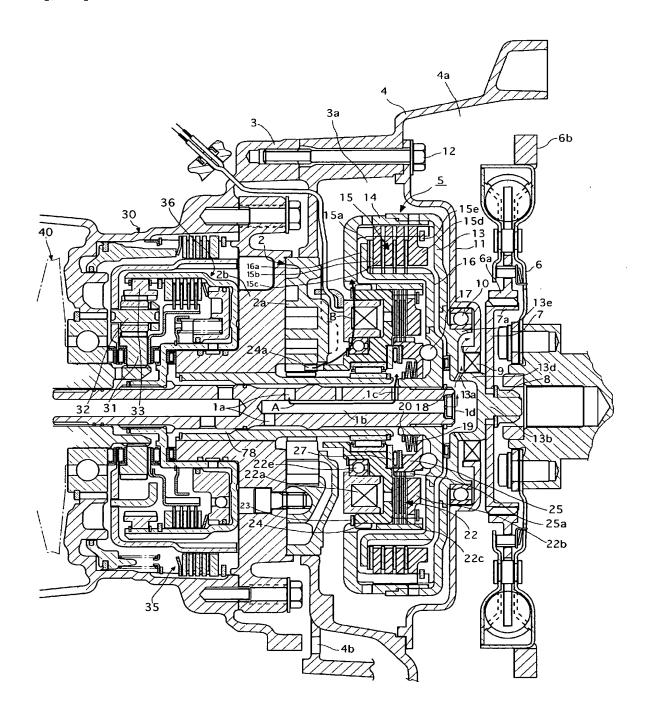
- 17 ローディングカム
- 18 スナップリング
- 19 リターン皿ばね
- 22 パイロットクラッチ
- 2 2 a 電磁石
- 22b リテーニングプレート
- 22c 金属プレート
- 22d スナップリング
- 2 2 e 電磁石軸受部
- 24 ロータ
- 24a ロータの一端
- 25 クラッチハブ
- 25a 金属プレート
- 27 スラストベアリング
- 30 前後進切換機構
- 31 サンギア
- 32 ピニオンキャリヤ
- 33 リングギア
- 36 前進クラッチ (湿式クラッチ)
- 50 オイルポンプ
- 51 プレッシャレギュレータバルブ
- 57 パイロットバルブ
- 71 ディファレンシャル潤滑
- 72 潤滑分配制御用切換弁
- 73 3方デューティソレノイド
- 76 オイルクーラ
- 78 オイルフィルタ
- 80 ベルト潤滑油供給ノズル
- 81 ベルト式無段変速機

- 82 潤滑圧制御用調圧弁
- 84 ソレノイド
- 301 大オリフィス
- 302 小オリフィス

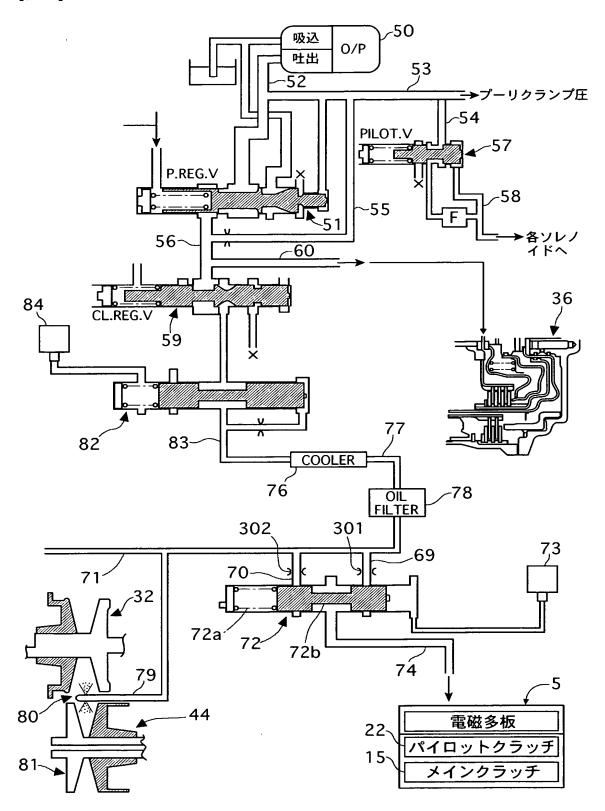
【書類名】

図面

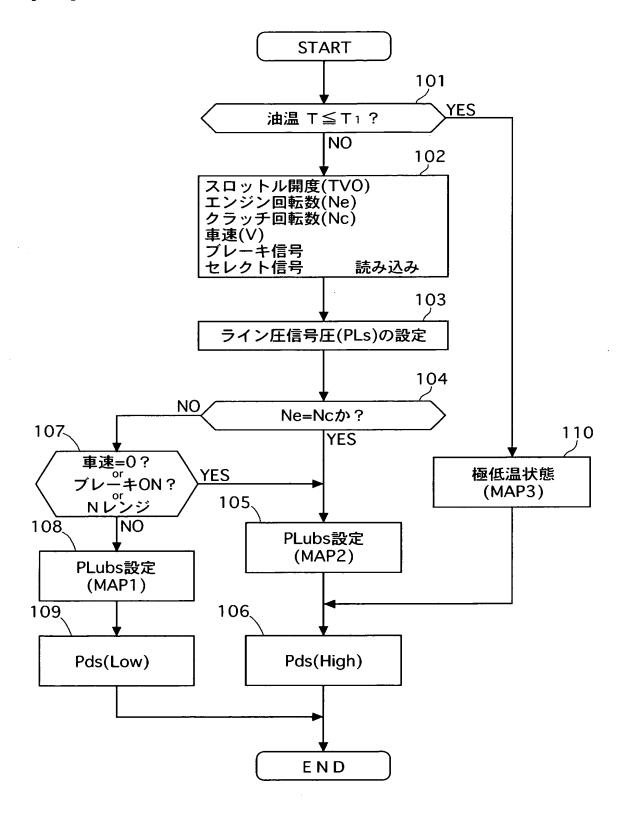
【図1】



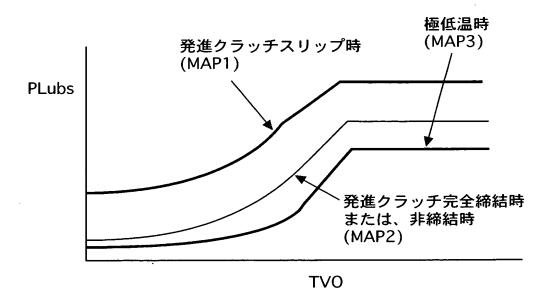
【図2】



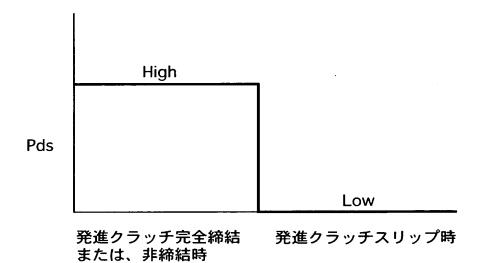
【図3】



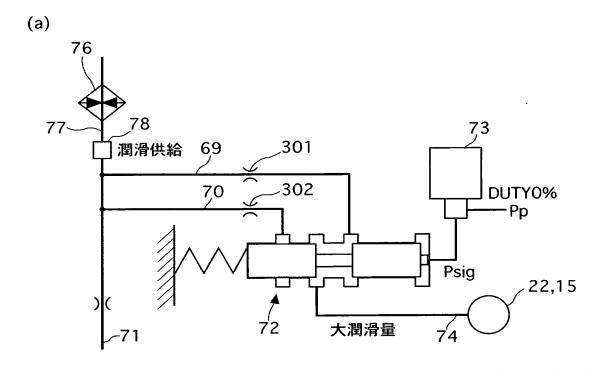
【図4】

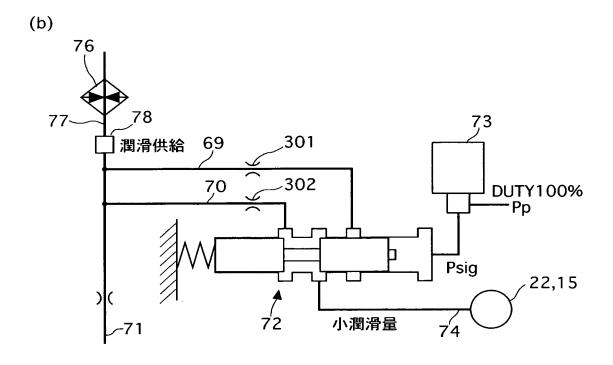


【図5】



【図6】





【書類名】

要約書

【要約】

【課題】 潤滑部位に対して潤滑油を効率よく供給することで、油量収支の向上 を図ることが可能な自動変速機の油圧制御装置を提供すること。

【解決手段】 発進要素として、湿式クラッチを備えた自動変速機の油圧制御装置において、湿式クラッチ及び各変速機潤滑部位に対し潤滑油を供給する潤滑油路上に、潤滑油を冷却する冷却手段を設け、冷却手段に上流と下流の双方で潤滑流量制御を行うこととした。

【選択図】

図 3

ページ: 1/E

認定・付加情報

特許出願の番号

特願2003-122959

受付番号

5 0 3 0 0 7 0 5 8 5 6

書類名

特許願

担当官

第三担当上席 0092

作成日

平成15年 4月28日

<認定情報・付加情報>

【提出日】

平成15年 4月25日

特願2003-122959

出願人履歴情報

識別番号

[000231350]

1. 変更年月日

2002年 4月 1日

[変更理由]

名称変更

及天任山」

住所変更 静岡県富士市今泉700番地の1

住 所 氏 名

ジヤトコ株式会社